EUROPEAN PATENT OFFICE

Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

58130270

PUBLICATION DATE

03-08-83

APPLICATION DATE

27-01-82

APPLICATION NUMBER

57011217

APPLICANT: SUGIYAMA MICHIO;

INVENTOR:

SUGIYAMA MICHIO:

INT.CL.

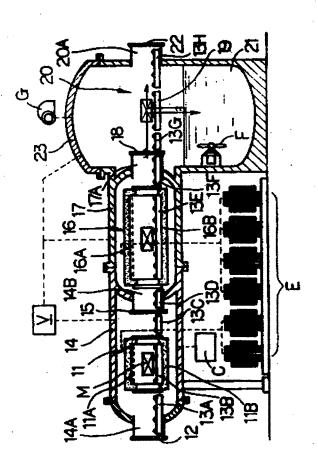
C23C 11/10

TITLE

CONTINUOUS VACUUM

CARBURIZING FURNACE AND ITS

OPERATION METHOD



ABSTRACT: PURPOSE: To facilitate the temperature control of a heating chamber by removing soot adhered on the heating element and heat insulator in the first heating chamber by vacuum carburizing of the preceding object of heating by burning through introduced air and then charging the succeeding object of heating.

> CONSTITUTION: An object of heating M in a cold state is charged in the first heating chamber 11 in the state of high temperature and atmospheric pressure, heated in vacuum to a specified carburizing temperature and carburized in a carburizing gas atmosphere. After carburizing, the object M is transferred to the second heating chamber 16 which is in the state of high temperature and vacuum, and diffused. Then, while keeping a specified hardening temperature, the object is transferred to a vacuum cooling chamber 20 and quenched with a cooling agent 21. Then, the cooling chamber 20 is made to the state of atmospheric pressure, and the object is taken out from a door for carrying out 22. After carburizing in the first heating chamber 11, air is introduced to burn off soot due to carburizing gas adhered on the heating element 11A and heat insulator 11B. Then, the chamber is restored to atmospheric pressure, and the next object M is charged.

COPYRIGHT: (C)1983,JPO&Japio

19 日本国特許庁 (JP)

⑩特許出願公開

⑩公開特許公報(A)

昭58—130270

⑤Int. Cl.³C 23 C 11/10

識別記号

庁内整理番号 8218-4K 母公開 昭和58年(1983)8月3日

発明の数 2 審査請求 有

(全 7 頁)

砂連続真空浸炭炉とその操業方法

②特

願 昭57—11217

20出

願 昭57(1982)1月27日

⑫発 明 者 杉山道生

春日井市高森台三丁目7番地の

21

⑪出 願 人 杉山道生

春日井市高森台三丁目7番地の

21

⑩代 理 人 弁理士 飯田堅太郎 外1名

明 細 曹

1. 発明の名称

連続真空漫炭炉とその操業方法

2. 特許請求の範囲

(1) 炉の前後に形成した装入口および搬出口にそ れぞれ装入扉および搬出扉を設け、炉の前部、中 央部および後部をそれぞれ第1加熱室、第2加熱 室および冷却室となし、これらの各室に被熱物の 移送手段を配設し、かつ第1加熱室と第2加熱室 とは第1中間真空扉で区画し、第2加熱室と冷却 室とは第2中間真空扉で区画し、さらに第1加熱 室は加熱電力源、真空排気源および浸炭性ガス源 に接続させ、高温環境の大気圧状態ならびに真空 圧状態において化学的、強度的に安定な発熱体や よび断熱材で構成し、第2加熱室は加熱電力源を よび真空排気源に接続させ、高温環境の真空圧状 彫において化学的、強度的に安定な発熱体および 断無材で構成し、冷却室に被熱物の冷却手段を配 設し、復圧ガス源むよび真空排気源に接続させて 構成したことを特徴とする連続真空浸炭炉。

8. 発明の詳細な説明

この発明は連続真空浸炭炉、とくに第1加熱室、第2加熱室をよび冷却室からなる3室と、これらの3室を区画する2つの中間真空扉からなる3室2扉タイプの連続真空浸炭炉とその操業方法に関する。

真空炉中で被熱物を加熱後炭化水素ガスをとの 炉に導入して浸炭し、ついで拡散させた後総合(焼入れりして没炭部を硬化させる真空浸炭法は、 従来のガス浸炭法にくらべて高温で処理することができるため、浸炭時間が短縮され、被熱物のの の炭素濃度や浸炭深さの制御は浸炭および拡散時間の調整によつて行うことが可能であり、従来の ガス浸炭法と異なり浸炭性ガス雰囲気中に酸素が なく表面異常層が発生しないという特徴があるため急速に普及してきた。

との半連続真空漫炭炉の操業方法は第1 表に示

たとえば、浸炭深さが約1.2 mm に達するように1040 Cで真空浸炭した場合、第2図に示すように、各被熱物 M は加熱室 1 内に約155分、冷却室 6 内に約5分器留する。これにより1回分の被熱物 M (約400㎏)は約160分毎に搬出(真空浸炭)されるため、単位時間あたりの処理能

すように、所定温度へ昇温させた高温の加熱家1 へ 空気を導入して大気圧状態とした後、装入屋2 を開放して前記移送手段8により冷態の第1被熱 物M1を装入し、直ちに装入扉2を閉鎖する(第 1 工程)。つぎに第1 被熱物 M 1 を所定の設炭温 皮に真空加熱後、浸炭性ガス源でから供給された 浸炭性ガスの雰囲気中で所定時間浸炭処理する。 つぎに浸炭性ガスの供給を止めて再び真空になし 、前記所定温度か、またはそれよりもやや高温に 真空加熱して第1被熱物M1へ侵入した炭素の真 空拡散処理後、所定の焼入れ温度へ降温させ、所 定時間との焼入れ温度に保持する。その間に冷却 室6を真空排気する(第2工程)。つぎに中間真 空扉5を開放して前記移送手段3により高温の被 熱物 M 1 を冷却室 6 内の昇降台 8 へ移送し、直ち に中間真空扉5を開鎖する(第3工程)。 つぎに 前記加圧ガス源でから非酸化性ガスを噴入して冷 却室 6 を加圧状態になしつつ、前記昇降台 8 を降 下させて第1被熱物M1を所定温度の冷却和(油) 7 中へ浸漬させて急給(焼入れ)処理するとと

力が低い(約150 44 / n)という欠点がある。 との発明は、このような欠点を解消できる3室 2 扉々イブの連続真空浸炭炉とその集業方法を提供することが目的である。

との発明の要旨とするところは、(1) 炉の前後に 形成した装入口および搬出口にそれぞれ装入婦と 搬出扉を設け、炉の前部、中央部および後部をそ れぞれ第1加熱室、第2加熱室および冷却窓とな し、とれらの各室に被熱物の移送手段を配設し、 かつ第1加熱室と第2加熱室とは第1中間真窓扉 で区画し、第2加熱室と冷却室とは第2中間真空 扉で区画し、さらに第1加熱室は加熱電力源、真 空排気源をよび浸炭性ガス源に接続させ、高温環 増の大気圧状態ならびに真空圧状態において化学 的、強度的に安定な発熱体および断熱材で構成し 、第2加熱室は加熱電力源および真空排気源に接 続させ、高温環境の真空圧状態において化学的、 強度的に安定な発熱体および断熱材で構成し、冷 却室に被熱物の冷却手段を配設し、復圧ガス順を よび真空排気源に接続させて構成した連続真空浸

特開昭58-130270 (3)

以下、この発明の連続真空喪炭炉の構成例を第 3 図により説明する。第1 加熱室 1 1 および第2 加熱室 1 6 はそれぞれ高温強度が大で高温状態でも無象型が生じなく蒸発もせず、高温状態で 直接空気に触れても酸化燃焼しない抵抗発熱体、 たとえば再結晶処理を施した炭化ケイ素質発熱体 、表面にアルミナ溶射被膜層を形成させた炭化ケ イ素質発熱体、最高加熱温度が 1.000 で以下、

前記真空炉体17には冷却剤21を収納した冷却窒20が連設され、その上部に非酸復圧ガス源G および真空排気源Vに接続させた蓋体23を気密的に装着する。この冷却窒20に形成した搬出口20Aには搬出扉22を配設する。また前記冷却窒20の側壁部には前記冷却剤21中に浸漉させたファンドが装着されている。

つぎに被然物 M の移送手段として、前記真空炉体 1 4 内にはコンペヤ 1 3 A・1 3 U・1 3 Dが、前記第 1 加熱室 1 1 内にはコンペヤ 1 3 Bが配設されている。前記真空炉体 1 7 内にはコンペヤ 1 3 Fが、前記第 2 加熱室 1 6 内にはコンペヤ 1 3 Eが配設されている。前記冷却室 2 0 内にはコンペヤ 1 3 G・1 3 H が配設され、 これらのコンペヤ 1 3 G と 1 3 H との間に上昇または降下可能な昇降台 1 9 が配設され、 被熱物 M は冷却手段としての冷却剤 2 1 へ昇降可能である。

なお、この連続真空浸炭炉には図示しないが、 各加熱室の温度および圧力制御機器、被熱物Mの 移送制御機器、装入扉12、第1・第2中間真空 真空圧 0.2トール程度ならば N 1 - C r 系合金発 熱体または F e - C r 系合金発熱体など、化学的 、強度的に安定な発熱体 1 1 A · 1 6 A と、熱伝 導率が小さく、高温状態で繰返し真空、大気に触 れても化学的、強度的に安定な耐火材、たとえば 高純度セフミックファイバからなる断熱材 1 1 B ・ 1 6 B で構成する。

つぎに、真空排気源 V および浸炭性 ガス源 C に接続させた真空炉体 1 4 内に前記第 1 加熱室 1 1 を定置するとともに、前記発熱体 1 1 A とそれの加熱電力源 E とを接続させ、また真空炉体 1 4 の前端側に形成した装入口 1 4 A には装入扉 1 2 を、後端側に形成した移送口 1 4 B には第 1 中川真空扉 1 5 をそれぞれ配設する。

前記真空容器14に対して気密的に連設され、かつ真空排気源 V に接続させた真空炉体17内に前記第2加熱室16を定置するとともに、前記発熱体16Aとそれの加熱電力源 E とを接続させ、また真空炉体17の移送口17Aには第2中間真空扉18を配数する。

屍15・18、搬出扉22の開閉制御機器などが付設されている。

つぎに、との発明の連続真空漫炭炉の操業方法を説明する。

この連続真空漫炭炉では第2表に示すように、 所定温度へ昇温させた高温の第1加熱室11へや 気を導入して大気圧状態とした後、装入扉!2を 開放して、前記移送手段18により冷態の第1被 熱物が1を装入し、直ちに装入尿12を閉鎖する (第1工程)。 つぎに第1被熱物 M 1 を所定の浸 炭温度に真空加熱後、浸炭性ガス源でから供給さ れた漫炭性ガスの雰囲気中で所定時間浸炭処理す る。その後浸炭性ガスの供給を止めて再び非常に する。その間に所定温度へ昇温させた第2加熱室 16を真空排気する(第2工程)。つぎに第1中 間真空扉15を開放して真空漫炭処理した高温の 第1被熱物M1を前記移送手段13により消2加 熱室16へ移送し、直ちに第1中間真空扉15を 閉鎖する(第8工程)。つぎに第1被熱物Mlを 前記漫炭温度と同じか、それよりもやや高温に真

空加熱して、前記漫炭処理により第1被熱物 M 1 ·へ侵入した炭素の拡散処理を行い、その後所定の 焼入れ温度へ降温させて所定時間保持する。その 間に高温の第1加熱室11へ空気を導入して前記 漫 炭 処 理 時 に 供 給 し た 浸 炭 性 ガ ス に よ つ て 生 成 し 、前記発熱体 1 1人、断熱材 1 1 Bへ付着した煤(炭素微粒子)を焼除して大気圧状態にもどし、装 入解12を開放して冷態の第2被熱物M2を装入 し、直ちに装入扉12を閉鎖する。一方冷却室2 0を真空排気する(第4工程)。つぎに第1加熱 室11では第2被熱物M1を第1被熱物M1と同 様の真空加熱、浸炭処理を行う。一方第2中間真 空開18を開放して前記移送手段1、8により高温 の第1被熱物 M 1を第2加熱室 1 6 から冷却室 2 0 の昇降台19 へ移送し、直ちに第2中間真空扉 18を閉鎖する(第5工程)。つぎに冷却室20 を復圧させるために復圧ガス源Gから非酸化性ガ スを噴入させて所定の低圧状態になしつつ、前記 昇降台19を前記冷却剤(油)21中へ降下させ て高温の第1被熱物M1を急冷(焼入れ)処理後 、昇降台19を所定位置へ上昇させる。一方第1 中間真空扉15を開放して第2被熱物 M2を第1 加熱室11から真空状態の第2加熱室16へ移送 し、直ちに第1中間真空扉15を閉鎖する(第6 工程)。つぎに第2加熱室16では第2被熱物 M 2 を 第 1 被 熱 物 M 1 と同様に 拡散処理、 焼 入れ 温 度へ降温、保持等を行い、さらに冷却室20が大 気圧状態にもどれば前記復圧ガスの供給停止と同 時に、搬出扉22を開放して第1被熱物M1を炉 外へ搬出し、搬出扉22を閉鎖すると同時に沿却 室20を真空圧状態にする。一方高温の第1加熱 室11へ空気を導入して前記同様の煤焼除を行い 、大気圧状態にもどれば装入扉12を開放して冷 態の第3被熱物M3を装入し、直ちに装入尿12 を閉鎖する(第7工程)。以下、定常状態では前 記第5・6・7工程が所定時間毎に繰返えされる 。なお、通常冷却剤はファンドにより攪拌されて

たとえば、浸炭深さが約 1.2 mm に達するように 1 0 4 0 ℃で真空浸炭した場合、第 4 図に示すよ

5 に、各被終物 M は第 1 加熱室 1 1 内に約 7 5 分、第 2 加熱内に約 7 5 分、冷却室 1 9 内に約 5 分隔留する。これにより各被熱物の真空浸炭処理時間は約 1 5 5 分であるが、第 2 表に示すとより 5 定常状態では第 1 加熱室 1 1、第 2 加熱室 1 6、冷却室 1 9 内にはそれぞれ被熱物 M が滞留する、冷第 7 工程容照)。これにより 1 回分の被熱物 M (新 4 0 0 kg) は約 7 5 分毎に其空浸炭処理能力が約 8 出されるため、単位時間あたりの処理能力が約 8 2 0 kg に増大するという特徴がある。

したがつて、この発明の連続真空浸炭炉の操業 工程は従来の半連続真空浸炭炉のそれと同様に3 工程であるが、前記のとかり1.2 細浸炭の場合の サイクルタイムは約75分(従来炉は約160分)に短縮できたため、真空浸炭処理費は約1~2 に低減させることができた。また1040 C 真空 浸炭においてさらに浸炭深さを増大させる場合は 、第3表に示すように第1加熱室、第2加熱室 にかける砂熱物の帯留時間を長くするが、第1加 熱室にかける浸炭時間よりも第2加熱室における 拡散時間の延長割合が大きくなる。 このため第 8 図に示すように第 1 加熱室よりも第 2 加熱室を長くして、高留被熱物数を増加させることができるから、サイクルタイムはいずれも従来の半連続真空浸炭炉の場合にくらべて著しく短縮できることがわかる。

また、この発明の連続真空浸炭炉の操業方法において、先行被熱物の真空浸炭処理により第1加熱室内の発熱体および断熱材に付着した煤を空気 導入によつて焼除して炉外へ放出した後、後級の被熱物を装入するため、加熱室の温度制御が容易であり、断熱材の断熱効果が損われず、また第1加熱室と第2加熱室は独立に温度、雰囲気調整可能であるという特徴を具備している。

4. 図面の簡単な説明

第1~2図は従来の半連続真空浸炭炉とその操 菜例を示す図で、第1図は半連続真空浸炭炉の構 造を示す概要図、第2図はこの炉による被熱物の 経時温度曲線図、第3~4図はこの発明の実連続 真空浸炭炉とその操業例を示す図で、第3図は実 連続真空浸炭炉の構造を示す概要図、第4図はとの炉による被熱物の経時温度曲線図である。

1 1 ・・ 第 1 加熱室、 1 1 A ・・ 発熱体、 1 1 B ・・ 断熱材、 1 2 ・・・接入扉、 1 3 ・・ 移送手段、 1 4 A ・・・ 装入口、 1 5 ・・ 第 1 中間真空扉、 1 6 ・・ 第 2 加 熱室、 1 6 A ・・・発熱体、 1 6 B ・・ 断熱材、 1 8 ・・ 第 2 中間真空扉、 2 0 ・・ 冷却室、 2 0 A ・・ 搬出口 、 2 1 ・・・ 冷却剤、 2 2 ・・・ 撤出扉、 C ・・・ 浸炭性ガス 源、 E・・ 加熱電力源、 G・・ 復圧ガス源、 M・・・ 被懸物、 V・・・ 真空排気源。

特許出願人

杉山道生

代 理 人 飯田 竪太

弁理士 飯田昭

大門領地

第一贯

工程	装入路	加熱室	中間真空	冷却室	搬出廊
NO.	2	(浸炭,拡散処理ほか)	# 5	(被熱物Mの焼入れ) 6	10
ı	Θ.	→ <u>MI</u>	•		•
2	•	[M]	•		•
3	•	MI -	θ	→ MI	•
4	Φ	→[M2]	•	MI	•
5	•	M2	•	MI +	θ
(3)	•	M2 -	θ	M2	•

筛: → 開放 → 閉鎖

放熱物: _____ 移送

大気圧

(3)は第8工程と同じであることを示す。

M 1 , M 2 はおのおの 第 1 , 第 2 被熱物であ ることを示す。 氏 カ 状 献 実空氏 第 2 表

×, ∟							-
工 標	接入罪 12	第 1 加熱室 (真空浸炭処理) 	第 1 中間 真 空 師 15	第 2 加 熱 室 (真空拡散処理ほか) 16	第 2 中間 真 空 節 18	帝 却 室 (被熱物 M の焼入れ) 20	撤出路 22
۱.	Θ.	→ M⊥	•	ZZZ3	•		•
2	•	[M]	•		•		•
3	•	M]-	θ	<u>-</u> M []	•		0 .
4	θ	→M 2	•	M	•	EZZZ3	•
5	•	M 2	•	ZZZZ	θ	→ M _	•
6	•	M2]-	θ	→ <u>M 2</u>	•	M _	•
7	θ	. - МЗ	•	M 2	•	<u>M</u>	Ф
(5)	•	M3	•	[M2]+	θ	→M2)	•
爺: () 開放	① 閉鎖	被熱物: [IF to	大気圧	

(5)は第5工程と同じで あることを示す。

→: 移送 M 1 . M 2 . M 8 はおのおの

第1、第2、第8被熱物であ ることを示す。

E カ 状態: 佐 E (約500 Torn)

真空圧

第 3 表

受炭 傑	さ 第1	加熱窒	第 2 加 熱 室 /拡散,焼入れ、	冷 却 室 (焼入れ)	# 1 1 N
(##)	昇温時間(分)	浸炭時間(分)		(分)	(分)
約	約	約	約	約	約
1.5	110	30	140	7	147
	l .	i)	(1)	(1)	<287>
約	約	約	約	約	約
3.0	110	110	420	7	427
	1	1)	(2)	(1)	<637>
約	約	約	約	約	約
5.0	120	180	900	7	607
		i)	(3)	(1)	(1207)

(注) 1.() 内数字は滞留被熱物数である。

2. く 〉 内数字は従来の半連続真空浸炭炉のサイクルタイムである。

